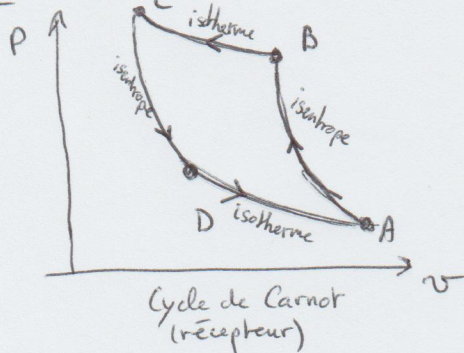


T4

Exercice 1 :

Q1 :



fonctionnement en climatiseur : on veut refroidir la source froide.

$$Q2 : e_c = \frac{Q_1}{W} \text{ or d'après le 1er principe } \Delta U = W + Q_1 + Q_2 \text{ et } \Delta U = 0 \text{ (cycle)}$$

$$\Rightarrow e_c = \frac{Q_1}{-(Q_1 + Q_2)}$$

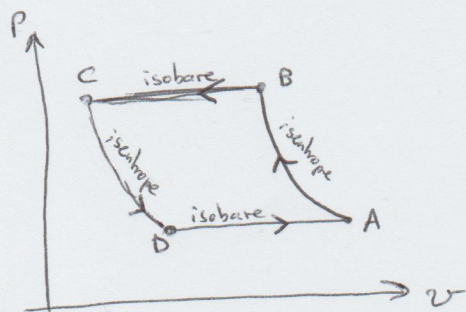
Inégalité de Clausius :

$$\frac{Q_1}{T_1} + \frac{Q_2}{T_2} \leq 0 \xrightarrow[\text{réversible}]{\text{cycle de Carnot}} \frac{Q_1}{T_1} + \frac{Q_2}{T_2} = 0$$

$$e_c = \frac{1}{-1 - \frac{Q_2}{Q_1}} = \frac{1}{-1 + \frac{T_2}{T_1}} \Rightarrow \boxed{e_c = \frac{T_1}{T_2 - T_1}}$$

AN : $e_c = 20$.

Q3 :



Q4 :

$$\Delta S = \Delta S_{AB} + \Delta S_{BC} + \Delta S_{CD} + \Delta S_{DA} \stackrel{\text{cycle}}{=} 0$$

$$\Rightarrow 0 + n \cdot C_{p,m} \ln\left(\frac{T_2}{T_1}\right) + 0 + n \cdot C_{p,m} \ln\left(\frac{T_1}{T_2}\right) = 0$$

$$\Rightarrow \ln\left(\frac{T_2 \cdot T_1}{T_1' \cdot T_2'}\right) = 0 \Rightarrow \boxed{\frac{T_2 \cdot T_1}{T_1' \cdot T_2'} = 1}$$

AN : $T_2' = 270 \text{ K}$

Q5 : B → C : transformation isobare donc monobare :

$$1^{\text{er}} \text{ principe : } \Delta H_{BC} = Q_2'$$

$$2^{\text{ème}} \text{ loi de Joule : } \Delta H_{BC} = n \cdot C_{p,m} \cdot (T_2 - T_1')$$

$$\Rightarrow \boxed{Q_2' = n \cdot C_{p,m} \cdot (T_2 - T_1')}$$

Q6 : D → A : transformation isobare donc monobare : même raisonnement

$$\Rightarrow \boxed{Q_1' = n \cdot C_{p,m} \cdot (T_1 - T_2')}$$

Q7 : 1^{er} principe : $\Delta U = Q_1' + Q_2' + W = 0$

$$\Rightarrow \boxed{W = -(Q_1' + Q_2')}$$

↑ cycle

(pas de transferts thermiques sur AB et CD car transfo adiabatiques)

Q8 :

$$\boxed{e = \frac{Q_1'}{W}}$$

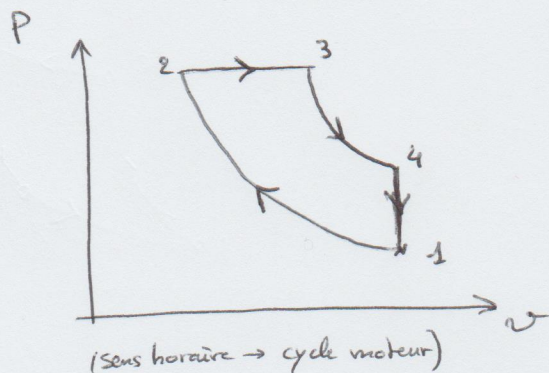
$$\text{AN : } e = 6$$

$$e = \frac{T_1 - T_2'}{-(T_2 - T_1' + T_1 - T_2')}$$

Exercice 2 : Moteur Diesel.

Q1 :

$$\rho = \frac{V_1}{V_2}$$



Q2 : $V_2 = \frac{V_1}{\rho}$

Transfo 1→2 isentropique et gaz parfait
 $\Rightarrow$ loi de Laplace

$$P_1 V_1^\gamma = P_2 V_2^\gamma$$

$$\Rightarrow \boxed{P_2 = P_1 \times \left(\frac{V_1}{V_2}\right)^\gamma}$$

$$T_1 V_1^{\gamma-1} = T_2 V_2^{\gamma-1}$$

AN: $P_2 = 5721 \text{ bar}$

$$\Rightarrow \boxed{T_2 = T_1 \times \left(\frac{V_1}{V_2}\right)^{\gamma-1}}$$

AN: $T_2 = 915 \text{ K}$

Q3 : 2→3: transformation isobare donc monobare:

1^{er} principe: $\Delta H_{23} = m \cdot q_c$

2^{ème} loi de Joule: $\Delta H_{23} = m \cdot c_p \cdot (T_3 - T_2)$

$$\boxed{T_3 = \frac{q_c}{c_p} + T_2}$$

AN: $T_3 = 2706 \text{ K}$

GP: $\begin{cases} P_2 \cdot V_2 = n \cdot R \cdot T_2 \\ P_3 \cdot V_3 = n \cdot R \cdot T_3 \end{cases}$

$$\Rightarrow \boxed{\frac{V_3}{V_2} = \frac{T_3}{T_2}}$$

AN: $\frac{V_3}{V_2} = 3$

transfo isobare $P_2 = P_3$

Q4 : Transfo 3→4 isentrope $\Rightarrow$ loi de Laplace $T_3 \cdot V_3^{\gamma-1} = T_4 \cdot V_4^{\gamma-1}$

$$\Rightarrow T_4 = T_3 \left(\frac{V_3}{V_4}\right)^{\gamma-1}$$

or $V_4 = V_1 \Rightarrow \frac{V_3}{V_4} = \frac{V_3}{V_1} = \frac{V_3}{V_2} \times \frac{V_2}{V_1} = \frac{3}{18}$

$$\Rightarrow \boxed{T_4 = T_3 \cdot \left(\frac{V_3}{V_4} \times \frac{1}{\rho}\right)^{\gamma-1}}$$

AN: $T_4 = 1322 \text{ K}$

Q5 : Transfo 4→1 isochore
 $\Rightarrow W_{41} = 0$

1^{ère} principe: $\Delta U_{41} = Q_f + W_{41} = m \cdot q_f$

1^{ère} loi de Joule $\Delta U_{41} = m \cdot c_v \cdot (T_1 - T_4)$

$$\boxed{q_f = c_v \cdot (T_1 - T_4)}$$

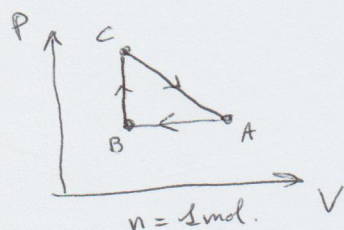
AN: $q_f = -742 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}$

Q6 : $\eta = \frac{-W}{Q_c} = \frac{(Q_e + Q_f)}{Q_c} = 1 + \frac{Q_f}{Q_c} \Rightarrow \boxed{\eta = 1 + \frac{q_f}{q_c}}$

AN: $\eta = 0,59$

Exercice 3 :

Q1 : Sens horaire sur le diagramme de Watt $\Rightarrow$ cycle moteur.



$$\eta = \frac{-W}{Q_c}$$

$$A \rightarrow \begin{cases} P_A = P_0 \\ V_A = 2V_0 \\ T_A = \frac{2V_0 P_0}{nR} \end{cases}$$

$$B \rightarrow \begin{cases} P_B = P_0 \\ V_B = V_0 \\ T_B = \frac{P_0 V_0}{nR} \end{cases}$$

$$C \rightarrow \begin{cases} P_C = 2P_0 \\ V_C = V_0 \\ T_C = \frac{2P_0 V_0}{nR} \end{cases}$$

$$\Delta T_C = T_A$$

$$A \rightarrow B : \begin{cases} W_{AB} = -P \cdot (V_B - V_A) = P_0 \cdot V_0 \\ Q_{AB} = \Delta U_{AB} - W_{AB} = C_V \cdot (T_B - T_A) - P_0 V_0 = -P_0 V_0 \left(\frac{C_V + 1}{nR} \right) \end{cases}$$

$$\Delta Q_{AB} < 0$$

$$B \rightarrow C : \begin{cases} W_{BC} = 0 \\ Q_{BC} = \Delta U_{BC} - W_{BC} = C_V \cdot (T_C - T_B) = C_V \cdot \frac{P_0 V_0}{nR} > 0 \end{cases}$$

$$C \rightarrow A : \begin{cases} \Delta U_{C \rightarrow A} = C_V \cdot (T_A - T_C) = 0 \\ W_{C \rightarrow A} = - \int_{V_C}^{V_A} P_{\text{ext}} \cdot dV = - \int_{V_C}^{V_A} P \cdot dV = - \left(P_0 \cdot V_0 + \frac{P_0 V_0}{2} \right) = - \frac{3}{2} P_0 V_0 \\ Q_{C \rightarrow A} = \Delta U_{C \rightarrow A} - W_{C \rightarrow A} = \frac{3}{2} P_0 V_0 \end{cases}$$

graphiquement l'aire en exprime $P=f(V)$ d'après le cycle.

pression définie à tout instant
 $\Rightarrow$ succession d'états d'équilibre.

$$\text{sur le cycle : } W_{\text{cycle}} = W_{AB} + W_{BC} + W_{CA} = P_0 V_0 + 0 - \frac{3}{2} P_0 V_0 = - \frac{P_0 V_0}{2} < 0$$

c'est bien un cycle moteur

$$\bullet \text{ Chaleur absorbée : } Q_c = Q_{BC} + Q_{CA} = C_V \cdot \frac{P_0 V_0}{nR} + \frac{3}{2} P_0 V_0$$

(ce qui nous a coûté)

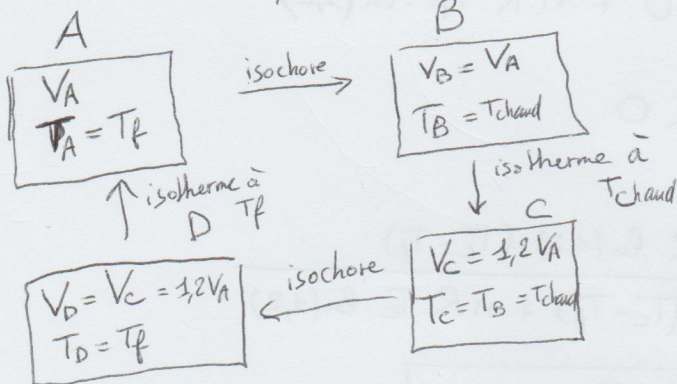
$$\text{or } C_V = n \cdot \frac{3}{2} R$$

$$\Rightarrow Q_c = 3 P_0 V_0$$

$$\Rightarrow \eta = \frac{\frac{P_0 V_0}{2}}{3 P_0 V_0} = \frac{1}{6} = 17\%$$

Exercice 4 : Moteur Stirling.

$$n = 3,3 \text{ mmol}$$



gaz parfait: $P.V = n.R.T$

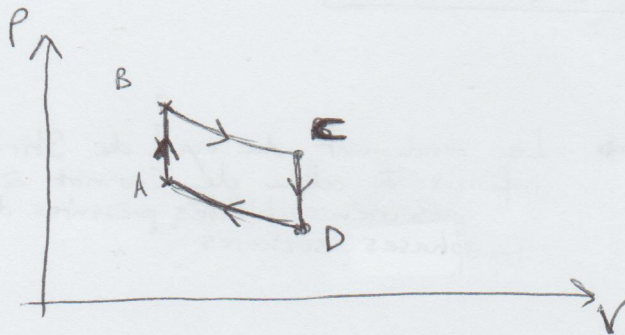
$$\Rightarrow P = \frac{n.R.T}{V}$$

Δ unite!

état	A	B	C	D
température	$T_F = 293 \text{ K}$	$T_C = 373 \text{ K}$	$T_C = 373 \text{ K}$	$T_F = 293 \text{ K}$
V	$20 \times 10^{-6} \text{ m}^3$	$20 \times 10^{-6} \text{ m}^3$	$24 \times 10^{-6} \text{ m}^3$	$24 \times 10^{-6} \text{ m}^3$
P	$4,0 \times 10^5 \text{ Pa}$	$5,1 \times 10^5 \text{ Pa}$	$4,3 \times 10^5 \text{ Pa}$	$3,3 \times 10^5 \text{ Pa}$

Q2

ici
diagramme
de
Watt



Q3

A → B : isochore $\left\{ \begin{array}{l} W_{A \rightarrow B} = 0 \\ Q_{A \rightarrow B} = \Delta U_{A \rightarrow B} = C_V (T_C - T_F) > 0 \end{array} \right. \Rightarrow \text{chaleur absorbée par le gaz.}$

1^{er} principe 1^{er} loi de Joule

B → C : isotherme à T_C réversible $\Delta U_{B \rightarrow C} = 0 \Rightarrow Q_{B \rightarrow C} = -W_{B \rightarrow C}$ or $W_{B \rightarrow C} = - \int_{V_B}^{V_C} P_{ext} dV \stackrel{\text{réversible: } P=P_{ext}}{=} - \int_{V_B}^{V_C} P dV = n.R.T_C \ln\left(\frac{V_C}{V_B}\right)$

$\Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} W_{B \rightarrow C} = n.R.T_C \ln\left(\frac{V_C}{V_B}\right) < 0 \text{ car } V_B < V_C \Rightarrow \text{partie du cycle où le travail est fourni au piston.} \\ Q_{B \rightarrow C} = -W_{B \rightarrow C} > 0 \end{array} \right.$

C → D : isochore $\left\{ \begin{array}{l} W_{C \rightarrow D} = 0 \\ Q_{C \rightarrow D} = C_V (T_F - T_C) < 0 \end{array} \right. \rightarrow \text{Transfert thermique perdu par le gaz.}$

D → A : isotherme à T_F réversible $\left\{ \begin{array}{l} W_{D \rightarrow A} = n.R.T_F \ln\left(\frac{V_D}{V_A}\right) > 0 \\ Q_{D \rightarrow A} = -W_{D \rightarrow A} < 0 \end{array} \right.$

Q4 : $\Delta S_{AB} = C_V \ln\left(\frac{T_C}{T_F}\right) + n.R. \ln\left(\frac{V_A}{V_B}\right)$ et $S_{regue AB} = \frac{Q_{AB}}{T_C} = C_V \left(1 - \frac{T_F}{T_C}\right)$

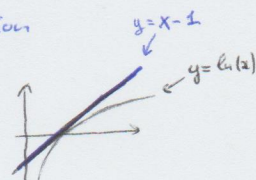
2^{ème} principe $\Rightarrow S_{créé AB} = \Delta S_{AB} - S_{regue AB}$

$$= C_V \left[\ln\left(\frac{T_C}{T_F}\right) - \left(1 - \frac{T_F}{T_C}\right) \right]$$

$$= C_V \left[\left(\frac{T_F}{T_C} - 1\right) - \ln\left(\frac{T_F}{T_C}\right) \right] \geq 0 \text{ car } x-1 \geq \ln(x)$$

$\Rightarrow$ la transformation est irréversible (sauf pour $T_F = T_C$ mais alors le cycle est nul).

système au contact
de la source chaude
durant la transformation



$$Q5. W_L = W_{AB} + W_{BC} + W_{CD} + W_{DA}$$

$$= 0 - n.R.T_c \ln(1,2) + 0 + n.R.T_F \cdot \ln(1,2)$$

$$\Rightarrow W_L = -n.R \cdot \ln(1,2) \cdot (T_c - T_F) < 0.$$

$$Q6. \eta = \frac{-W_L}{Q_{AB} + Q_{BC}} = \frac{n.R \cdot \ln(1,2) \cdot (T_c - T_F)}{C_v \cdot (T_c - T_F) + n.R.T_c \cdot \ln(1,2)}$$

$$\text{or } C_v = \frac{n.R}{\gamma - 1}$$

donc

$$\eta = \frac{T_c - T_F}{\frac{(T_c - T_F)}{(\gamma - 1) \ln(1,2)} + T_c}$$

$$\underline{AN}: \eta = 5,4\%$$

$$Q7 \quad \eta_c = \frac{T_c - T_F}{T_c} = 21\%$$

⇒ Le rendement du cycle de Stirling est inférieur à celui de Carnot à cause des irréversibilités présentes dans les transformations isochores.